PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-179960

(43)Date of publication of application: 30.06.2000

(51)Int.CI.

F25B 1/00

F25B 9/00

(71)Applicant: SANDEN CORP (21)Application number: 10-360638

18.12.1998 (22)Date of filing:

(72)Inventor: KOMATSU SHUNJI

YAMAMOTO SEIICHI

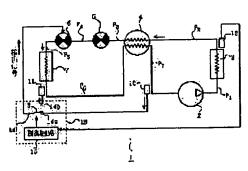
(54) VAPOR COMPRESSION TYPE REFRIGERATION CYCLE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To prevent a capability from being deteriorated caused by leakage of a refrigerant in a vapor pressure compression type refrigeration cycle reducing the cost by constructing the cycle as a circuit without use of a gas/ liquid separator.

SOLUTION: A basic circuit is constructed with a compressor 2, a heat dissipator 3, an evaporator 7, an internal heat exchanger 4, a high pressure control valve 5 for controlling the pressure of a refrigerant from the heat dissipator 3, and a superheating control valve 6 for controlling a flow rate of the refrigerant from the heat dissipator 3 to the evaporator, 7 such that

superheating of the refrigerant on the side of an inlet of the compressor 2 becomes a predetermined value. Selection means 13 selects a refrigerant temperature detection value from a first refrigerant temperature detection means 10 if a pressure detection



value with respect to a temperature detection value of temperature/ pressure detection means 12 falls within a predetermined range, while selecting a refrigerant temperature detection value from second refrigerant temperature detection means 11 when the pressure detection value with respect to the temperature detection value exceeds the predetermined value.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2000-179960 (P2000-179960A)

(43)公開日 平成12年6月30日(2000.6.30)

(51) Int.CL?		識別記号	FI			テーヤンード(参考)
F25B	1/00	395	F 2 5 B	1/00	395Z	
		304			304P	
	9/00			9/00	Z	

審査請求 京請求 請求項の数3 OL (全 6 頁)

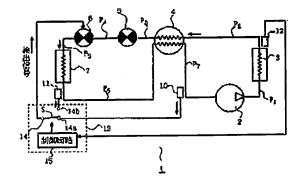
(21)出顧醫号	特顯平10-360638	(71)出願人	00001845 サンデン株式会社 群馬県伊勢崎市寿町20番地		
(22)出版日	平成10年12月18日 (1998, 12, 18)	1			
		(72) 発明者	小松 俊二		
			群馬県伊勢崎市寿町20番地 サンデン株式		
			会社内		
		(72) 発明者	山本 滑一		
			群岛県伊勢崎市寿町20番地 サンデン株式		
		•	会社内		
		(74)代理人	100108888		
			弁理士 本田 紘一 (外2名)		

(54) 【発明の名称】 蒸気圧縮式冷凍サイクル

(57)【要約】

【課題】 蒸気圧縮式冷凍サイクルにおいて、気液分離器を用いない回路とすることでコスト低減を図りながら、冷燥のもれに伴う能力低下を防止する

【解決手段】 圧縮級2. 放熱器3. 蒸発器7. 内部熱交換器4、放熱器3からの冷媒の圧力を制御する高圧制御弁5、圧縮機2入口側での冷媒の過熱度が所定値となるように放熱器3から蒸発器7への冷媒の流置を調整する過熱度制御弁6により基本回路が構成されており、選択手段13は. 温度・圧力検出手段12の温度検出値に対する圧力検出値が所定範囲内であれば第1の冷媒温度検出手段10からの冷媒温度検出値を選択し、温度検出値に対する圧力検出値が所定範囲を越えた場合に第2の冷媒温度検出手段11からの冷媒温度検出値を選択する。



10

1

【特許請求の範囲】

[請求項]] 二酸化炭素(CO))を冷媒として用

気組冷媒を圧縮する圧縮機と、

上記圧縮機で圧縮された冷媒を外部流体と熱交換して冷 却する放熱器と、

上記放熱器からの冷媒を蒸発させて上記圧縮機に供給す る蒸発器と、

上記放熱器出口の冷媒と上記蒸発器出口の冷媒とで熱交 換を行わせる内部熱交換器と、

上記内部熱交換器から流出する上記蒸発器出口からの冷 媒温度を検出する第1の冷媒温度検出手段と、

上記内部熱交換器に供給される上記蒸発器からの冷媒温 度を検出する第2の冷媒温度検出手段と、

上記放熱器から上記内部熱交換器に供給される冷媒の温 度及び圧力を検出する温度・圧力検出手段と、

上記温度・圧力検出手段の検出値に基づき、上記第1の 冷媒温度検出手段からの冷媒温度検出値と第2の冷媒温 度検出手段からの冷媒温度検出値のいずれかを選択する 選択手段と、

上記選択手段により選択されたいずれかの冷媒温度検出 手段からの冷媒温度検出値に基づいて、上記圧縮機入口 側での冷媒の過熱度が所定値となるように上記放熱器か ら上記蒸発器への冷媒の流量を調整する過熱度制御弁と を備え、

上記選択手段は、上記温度・圧力検出手段の温度検出値 に対する圧力検出値が所定範囲内であれば第1の冷媒温 度検出手段からの冷媒温度検出値を選択し、温度検出値 に対する圧力検出値が所定範囲を越えた場合に第2の冷 媒温度検出手段からの冷媒温度検出値を選択することを 30 特徴とする蒸気圧縮式冷凍サイクル。

【請求項2】 上記第1の温度検出手段及び上記第2の 温度検出手段は、冷媒温度検出値を選気信号で出力する サーミスタであり、

上記選択手段は、各サーミスタからのいずれの電気信号 を上記過熱度副御弁に供給するかについて切り替える切 替スイッチと
上記温度・圧力検出手段の検出値に基づ いて上記切替スイッチの切替制御を行う切替スイッチ制 御手段とを備えることを特徴とする請求項1記載の蒸気 圧縮式冷凍サイクル。

【請求項3】 上記第1の温度検出手段及び上記第2の 温度貸出手段は、流体が封入され、冷媒温度検出値を当 該流体の圧力により出力する感温筒であり、

上記遠択手段は、各感温筒からのいずれの流体の圧力を 上記過熱度制御弁に供給するかについて切り替える切替 **弁と、上記温度・圧力検出手段の検出値に基づいて上記** 切替弁の切替制剤を行う切替弁制御手段とを備えること を特徴とする請求項!記載の蒸気圧縮式冷凍サイクル。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の届する技術分野】本発明は、蒸気圧縮式冷凍サ イクルに関し、特に自動車等の享両用の空調機として好 適に用いられる。

[0002]

【従来の技術】プロンガスによる地球温暖化を防止する ことが世界的に求められている今日において、従来フロ ンを冷媒として用いていた蒸気圧縮式冷凍サイクルの分 野では、冷媒の脱フロン対策の一つとして、例えば二酸 化炭素(CO₂)を使用した蒸気圧縮式冷漠サイクル (以下、COzサイクルと略す。) が提案されている。 [0003] このようなCO₂サイクルでは、フロンを 用いたものと比較して冷漠サイクルの成績係数(CO P:Coefficient of Performance)が思いため、これを 向上させることが要求されている。

【①①①4】C〇、サイクルのCOPを改善する方法と しては、例えば内部熱交換器を用いて冷媒の熱交換を行 うことが一般に行われていた。ここで、図3に、内部熱 交換器を用いたCO,サイクルの回路を示す。この蒸気 圧縮式冷凍サイクル101(以下、単に冷凍サイクル1 20 (1)と言う。) は、冷媒CO,が貯められる気液分離器 102と、気液分離器102からの気相状態の冷媒を圧 縮する圧縮機103と、この圧縮機103で圧縮された 冷媒を外気等との間で熱交換して冷却する放熱器(ガス クーラー)104と、ガスクーラー104からの冷媒を 蒸発させて圧縮機102に供給する蒸発器108と、ガ スクーラー104出口の冷媒と蒸発器108出口の冷媒 とで熱交換を行わせる内部熱交換器105と、内部熱交 換器105の後段に配されガスクーラー104からの冷 媒の圧力を制御する高圧制御弁106と、高圧制御弁1 ○6の後段に配され圧縮機103入口側での冷媒CO。 の過熱度が所定値となるようにガスクーラー104から 蒸発器7への冷媒の流置を調整する過熱度制御弁107 とにより基本回路が構成される。

[0005] との冷凍サイクル101では、図3に示す よろに、気液分離器 1 0 2 と圧縮機 1 0 3 とが配管 P 101で、圧縮機103とガスクーラー104とが配管P ,。。。で、ガスクーラー104と内部熱交換器105とが 配管P,,,,で、内部熱交換器105と高圧制御弁106 とが配管Piesで、高圧制御弁106と過熱度制御弁1 07とが配管Pietで、流量制御部107と蒸発器10 40 8とが配管Piesで、蒸発器108と内部熱交換器10 5とが配管P100で、内部熱交換器105と気液分離器 102とが配管P、。。で、それぞれ接続される。

【0006】このような冷凍サイクル101では、気液 分離器 1 () 2 から供給される冷媒の二酸化炭素 (C O₂) が圧縮機 1 () 3 によってその臨界圧力以上に圧縮 して吐出され、このCOュは、配管P٫٫٫を介してガスク ーラー104に流入し、以後、内部熱交換器105、高 圧制御弁106、過熱度制御弁107、蒸発器108、

50 内部熱交換器105、気液分離器102、圧縮機10

3

3. の順で循環する。

[0007] これにより、冷凍サイクル101では、内 部熱交換器105によって、ガスクーラー104から流 出した比較的高温(例えば40~50度位)のCO」と 蒸発器108から流出した比較的低温(例えば5~10 度位)のCO。とで熱交換が行われ、蒸発器108出口 からのCO」が温度上昇して気液分離器102に戻され ることになる。そして、冷凍サイクル101では、内部 熱交換器105で交換された温度置に比例して、圧縮級 103で吸入する際のCO₂の過熱度(SH:Super H 19 eat) が上昇し、COPが改善されることになる。 [0008]

【発明が解決しようとする課題】ところで、このような 冷漠サイクル1()1を車両用の空調機(エアコン)とし て用いる場合には、コスト低減の強い要請があり、その ため倒えば気波分離器102を用いないで回路を構成す ることが検討されている。しかしながら、このような回 路とすると、冷媒を貯めておく手段が無くなるため、冷 媒が一定置以上もれた場合に能力が著しく低下するとい う問題が生じる。特に、気液分離器102を用いない冷 20 凍サイクルを車両用の空調システムとして用いた場合に は、車両の振動により冷媒が徐々に接けてゆく現象が不 可避的に生じるため、当該現象に対応できる回路とする ことが要求される。従って、冷凍サイクル101を気液 分離器102を用いない構成とする場合には、多少の冷 **娘もれが起きても能力が低下しないシステムとすること** が必須課題となる。

【①①①9】本発明はこのような課題を解決すべく提案 されたものであって、気波分離器を用いない回路とする ことでコスト低減を図りながら、冷媒のもれに伴う能力 30 低下を防止することができる蒸気圧縮式冷凍サイクルを 提供することを目的とする。

[0010]

(課題を解決するための手段) 上記課題を解決した本発 明に係る蒸気圧縮式冷凍サイクルは、二酸化炭素(CO ,)を冷媒として用い、気相冷媒を圧縮する圧縮機と. 圧縮機で圧縮された冷媒を外部液体と熱交換して冷却す る放熱器と、放熱器からの冷媒を蒸発させて圧縮機に供 給する蒸発器と、放熱器出口の冷媒と蒸発器出口の冷媒 ら流出する蒸発器出口からの冷媒温度を検出する第1の 冷媒温度検出手段と、内部熱交換器に供給される蒸発器 からの冷媒温度を検出する第2の冷媒温度検出手段と、 放熱器から内部熱交換器に供給される冷媒の温度及び圧 力を検出する温度・圧力検出手段と、温度・圧力検出手 段の検出値に基づき、第1の冷媒温度検出手段からの冷 媒温度検出値と第2の冷媒温度検出手段からの冷媒温度 検出値のいずれかを選択する選択手段と、選択手段によ り選択されたいずれかの冷媒温度検出手段からの冷媒温 度検出値に基づいて、圧縮機入口側での冷媒の過熱度が 50 出したCO」と蒸発器でから流出したCO。との熱交換を

所定値となるように放熱器から蒸発器への冷媒の流置を 調整する過熱度制御弁とを備える。

【①①11】本発明の蒸気圧縮式冷凍サイクルにおい て、選択手段は、温度・圧力検出手段の温度検出値に対 する圧力検出値が所定範囲内であれば第1の冷媒温度検 出手段からの冷媒温度検出値を選択し、温度検出値に対 する圧力検出値が所定範囲を越えた場合に第2の冷媒温 度検出手段からの冷媒温度検出値を選択する。

[0012]

【発明の実施の形態】本発明の実施の形態を図面を参照 して説明する。本発明を適用した図1に示す蒸気圧縮式 冷漠サイクル1(以下、単に冷凍サイクル1と言う。) は、例えば乗用車などの車両用に搭載される空間システ ムであって、二酸化炭素(CO₂)を冷媒とし、気相状 艦の冷媒を圧縮する圧縮機とと、圧縮機2の後段に接続 される放熱器 (ガスクーラー) 3 と、ガスクーラー3か ちの冷媒を蒸発させて圧縮機2に供給する蒸発器?と、 ガスクーラー3出口の冷媒と蒸発器7出口の冷媒とで熱 交換を行わせる内部熱交換器4と、内部熱交換器4の後 段に配され、ガスクーラー3からの冷媒の圧力を制御す る高圧制御弁5と、高圧制御弁5の後段に配され、圧縮 機2入口側での冷媒の過熱度が所定値となるようにガス クーラー3から蒸発器7への冷媒の流量を調整する過熱 度副御弁6とにより基本回路が構成される。

【①①13】すなわち、この冷凍サイクル!では、図1 に示すように、冷媒を貯める受液器(気液分離器)を用 いない回路となっており、圧縮機2とガスクーラー3と が配管P,で、ガスクーラー3と内部熱交換器4とが配 管P。で、内部熱交換器4と高圧制御弁5とが配管P 。で、高圧副御弁5と過熱度制御弁6とが配管Paで、過 熱度制御弁6と蒸発器7とが配管P。で、蒸発器7と内。 部熱交換器4とが配管P。で、内部熱交換器4と圧縮機 2とが配管P,で、それぞれ接続されている。

【①①14】また、この冷凍サイクル1は、蒸発器7か らの冷媒温度を内部熱交換器4の出口の位置で検出する 第1の温度検出手段10と、蒸発器で出口の冷媒温度を 検出する第2の温度検出手段11と、ガスクーラー3出 口の冷媒の温度及び圧力を検出する温度・圧力センサー 2と 第1の温度検出手段10からの冷媒温度検出値と とで熱交換を行わせる内部熱交換器と、内部熱交換器か、40、第2の温度検出手段11からの冷媒温度検出値のいずれ かを、温度・圧力センサ12の検出値に基づいて選択す る切替選択部13とを備えている。

[0015] 圧縮機2は、気相状態のCO,を配管P,か **ら吸入して、吸入したC○₂をその臨界圧力以上に圧縮** して吐出する。

【0016】ガスクーラー3は、圧縮機2によって臨界 圧力以上に圧縮されたCO。を外気等の外部流体と熱交 換して放為する。

[0017] 内部熱交換器4は、ガスクーラー3から流

行う。

【①①18】高圧制御弁5は、内部熱交換器4を追過したガスクーラー3からのCO。を減圧するとともに、内部熱交換器4の出口側(配管P』側)のCO。の温度に応じて内部熱交換器4の当該出口側の圧力を制御する。 【①①19】過熱度制御弁6は、圧積機2入口側でのCO。の吸入の過熱度が所定値となるように、蒸発器7に流入されるCO。の流量調整を行う。この実施の形態では、過熱度制御弁6は、電磁弁を用いた構成となっており、詳細を後述する切替選択部13から出力される検出り、詳細を後述する切替選択部13から出力される検出り、言に基づいて圧縮機2入口側でのCO。の吸入の過熱度が0~50度(deg)となるように当該電磁弁の関閉を行う。

5

[0020]とこで、過熱度制御弁6は、切替制御部13を介して入力される第1の温度検出手段10又は第2の温度検出手段11からの検出温度がCO1の蒸発温度+上記過熱度に相当する温度になるように、当該電磁弁の開度を調節する制御を行う。具体的には、この回路の場合にはCO1の蒸発温度がほぼ0度であり、過熱度の設定が0~50度なので、第1の温度検出手段10又は20第2の温度検出手段11から0度~50度の温度検出値が得られればよいことになる。従って、過熱度制御弁6は、切替制御部13を介して入力される第1の温度検出手段10又は第2の温度検出手段11からの検出温度が0度~50度になるように、当該電磁弁の関度を調節する。

【①①21】第1の温度後出手段10及び第2の温度検出手段11は、この実施の形態では、それぞれサーミスタを用いて構成されており(以下、適宜サーミスタ10が内部の、サーミスタ11と呼ぶ。)、サーミスタ10が内部の交換器4出口の配管P。における冷媒温度を検出して検出信号を切替選択部13に出力し、サーミスタ11が蒸発器7出口の配管P。における冷媒温度を検出して後出信号を切替選択部13に出力するようになっている。【①022】温度・圧力センサ12は、ガスクーラー3出口の配管P。に取り付けられており、高圧側となるガスクーラー3出口の冷媒温度及び圧力を検出し、検出値を切替選択部13に出力する。

【0023】切替選択部13は、図1に示すように、切替スイッチ14と制御回路15により構成されており、サーミスタ10及びサーミスタ11からの検出信号のうちのいずれか一方を選択して過熱度副御弁6に出力するようになっている。ここで、切替スイッチ14は、サーミスタ10からの検出信号が供給される端子14aと、サーミスタ11からの検出信号が供給される端子14bとのいずれかにスイッチSの接続を切り替えることにより、いずれか一方の検出信号を過熱度制御弁6に供給する。なお、冷濃サイクル1の始動時の初期状態においては、スイッチSは、図1のように、サーミスタ10側の端子14aに接続される。

6

【①①24】副御回路15は、温度・圧力センサ12から供給される温度及び圧力の検出値を参照して、所定の場合に切替スイッチ14に切替制御信号を出力する。具体的には、制御回路15は、冷凍サイクル1の回路内に冷凍が十分にある正常時での温度と圧力との対応値について記憶しており、この対応値と温度・圧力センサ12から供給される温度及び圧力の検出値を比較して、検出値が一定のしきい値以下である場合に切替スイッチ14に切替制御信号を出力する。

[0025] ここで、正常時における温度と圧力との対応値とは、例えばガスクーラー3出口の配管P。の温度・圧力センサ12の温度検出値が45度のときには圧力検出値の適正値が120kg/cmi、当該温度検出値が50度のときには圧力検出値の適正値が125kg/cmi、といったものであり、制御回路15は、このような検出温度に対する検出圧力の適正値を一定温度幅等に予め記憶しておく。そして、制御回路15は、温度・圧力センサ12の圧力検出値が適正値と対して所定のしきい値以下である場合には、温度に対する圧力が許容値を下回った場合であり、冷媒漏れによる圧力低下であるとして、切替スイッチ14の分替に対けるように、切替スイッチ14に切替制御信号を出力する。

【①①26】このような構成とされた冷凍サイクル1で は、圧縮機2によって、冷媒CO」がその臨界圧力以上 に圧縮して咥出され、このCO」は、配管P」を介してガ スクーラー3に流入し、以後、内部熱交換器4.高圧制 御弁5、過熱度制御弁6、蒸発器7、內部熱交換器4、 圧縮機2、の順で循環する。ここで、冷媒COzは、ガ スクーラー3で外気と熱交換することにより例えば40 ~50度位の温度となり、高圧制御弁5及び過熱度制御 弁6で圧力及び流量の制御が行われて液相状態となって 蒸発器でに流入する。そして、冷媒CO,は、蒸発器で で蒸発して蒸発器での周囲の流体から熱を奪うととで車 両の室内を冷却し、さらに内部熱交換器4によって、蒸 発器?からの比較的温度の低いCO。とガスクーラー3 からの比較的温度の高いCO、とで熱交換が行われる。 [0027] これにより、冷凍サイクル1では、蒸発器 7出口からのCO」が内部熱交換器4で温度上昇して圧 縮機2に供給されるので 配管P。における冷媒温度を 検出するサーミスタ11の検出温度よりも配管Pっにお ける冷媒温度を検出するサーミスタ10の検出温度の方 が常に高くなる。そして、冷凍サイクル1では、内部熱 交換器4で交換された温度量に比例して、ガスクーラー 出口冷媒の冷却のため、COPが改善されることにな

[0028]以下、この冷凍サイクル1の制御について 説明する。冷凍サイクル1の始動時の初期状態では、切 替スイッチ14のスイッチSがサーミスタ10側の端子 50 14aに接続され、サーミスタ10からの検出信号に基

とができる。

づいて過熱度副御弁6の流量制御が行われる。

【0029】そして、切替副御部13の制御回路15 は、温度・圧力センサ12からの温度及び圧力の検出値 に基づき、温度に対する圧力が許容値を下回ったが否か について判定する。ここで、制御回路15は、冷媒の漏 れのない通常時にはNoすなわち温度に対する圧力が許 容値を下回っていないと判定し、冷媒の漏れが許容範囲 を越えた場合に初めて、Yesすなわち温度に対する圧 力が許容値を下回ったと判定する。さらに、制御回路! 場合には、冷媒の漏れが許容範囲を越えたとして切替え イッチ14に切替制御信号を出力して、サーミスタ11 側の端子!4b側に接続を切替えるようにする。これに より、冷凍サイクル1では、過熱度制御弁6に入力され る領出信号がサーミスタ11側からの領出信号に切り替 えられることになる。

【0030】なお、過熱度副御弁6による当該電磁弁の 関閉については、過熱度の値が所定値よりも高い場合に は、電磁弁の開度を大きくする(関く)ようにし、逆 に、過熱度の値が所定値よりも低い場合には、電磁弁の 20 闘度を小さくする (閉じる) ようにすればよい。すなわ ち、電磁弁の開度を大きくすることによって、冷燥サイ クル1では、蒸発器7及び内部熱交換器4を流通する冷 娘の量が増加し、サーミスタ10の検出値が低くなる。 一方。電磁弁の開度を小さくすると、蒸発器7及び内部 熱交換器4を流通する冷媒の置が減少し、サーミスタ1 ()の検出値が高くなる。

【① 031】次に、回路内の相当置の冷媒CO。が抜け てしまった場合について考える。このような場合には、 過熱度を0~50degに保つように過熱度制御弁6で 流量制御しようとすると、圧縮機2の出口側(高圧側) からの冷媒置が少なくなり、結果的に温度・圧力センサ 12からの圧力の検出値が下がり、能力・成績係数(C OP) が低下することになる。

【①032】このとき、冷凍サイクル1では、上述のよ うに副御回路15が切替スイッチ14に切替制御信号を 出力して、過熱度制御弁6に入力される信号がサーミス タ11側に切り替えられる。ここで 第2の温度検出手 段11の検出温度は第1の温度検出手段10の検出温度 40 よりも常に低いので、過熱度制御弁6は、相対的に電磁 弁の開閉度を小さくすることになる。

【0033】これにより、冷凍サイクル1においては、 蒸発器7に流入する冷媒量が減少し。回路内における液 相状態の冷媒若しくは密度の高い気相状態の冷媒の占め る割合が少なくなるので、圧縮機2出口側(高圧側)の 圧力が再び上昇して温度・圧力センサ12からの圧力の 検出値が上昇することとなり、能力及びCOPの低下が 防止される。

【①034】以上のような構成及び制御とすることで、

本発明によれば、余剥冷媒を貯めるための気液分解器が 不要となり、コスト低減を図ることが可能となる。そし て カーエアコンなどの車両用の空調機では振動による 冷媒もれがつきものであるが、本発明では、そのような 享触が起きても能力が低下しない空調システムとするこ

【① 035】次に、冷凍サイクルの他の実施の形態につ いて図2を参照して説明する。なお、図1の冷凍サイク ル」と同一の部分には同一の符号を付し、その説明を省 5は、温度に対する圧力が許容値を下回ったと判定した。19 略する。図2に示す冷凍サイクル1Aは、上述した冷凍 サイクル」と基本的構成については同一であるが、第1 の温度検出手段10A及び第2の温度検出手段11Aと して感温筒を用いており(以下、感温筒10A、感温筒 11Aと呼ぶ。)、過熱度副御弁の開閉制御について圧 力式の模成としたものである。すなわち、冷凍サイクル 1Aの感温筒10A及び感温筒11Aは、所定密度で流 体が封入されており、冷媒温度検出値を当該流体の圧力 (以下、検出圧力という。) により切替選択部13Aに 出力するようになっている。

> 【①036】また、冷凍サイクル1Aでは、切替スイッ チ14の代わりに切替弁16を用いて切替選択部13A が構成されており、この切替弁16が副御回路15から の切替制御信号に基づいて、感温筒10A及び感温筒1 1 Aのいずれかの検出圧力を過熱度副御弁6 Aに供給す る。さらには、冷凍サイクル1Aにおける過熱度副御弁 6 Aは、切替選択部13 Aから供給される感温筒10 A 及び感温筒11Aのいずれかの検出圧力に応じて機械的 に弁の関度を調節する機械式のものとなっている。

【0037】そして、冷凛サイクル1の始動時の初期状 第1の温度検出手段10の検出値より圧縮機2の吸入の 30 懲では、切替弁16が感温筒10Aからの検出圧力を過 熱度制御弁6Aに供給することにより、当該検出圧力に 基づいて過熱度副御弁6Aの添置制御が行われる。

【① ①38】また、上述のように、切替制御部13の制 御回路15は、温度・圧力センザ12からの温度及び圧 力の検出値に基づき、温度に対する圧力が許容値を下回 ったが否かについて判定する。そして、制御回路 15 は、温度に対する圧力が許容値を下回ったと判定した場 台には、冷媒の煽れが許容苟闓を越えたとして切替弁! 6に切替制御信号を出力して、過熱度制御弁6Aに供給 される検出圧力を思温筒11Aからの検出圧力に切替え るようにする。これにより、冷凍サイクル LAにおいて は、上述した冷漠サイクル1と同様に、回路内の相当置 の冷媒CO」が抜けてしまった場合でも、能力及びCO Pの低下を防止することが可能となる。

[0039]

【発明の効果】以上詳細に説明したように、本発明の蒸 気圧縮式冷凍サイクルによれば、圧縮機と、放熱器と、 蒸発器と、放熱器出口の冷媒と蒸発器出口の冷媒とで熱 交換を行わせる内部熱交換器と、内部熱交換器から適出 50 する蒸発器出口からの冷媒温度を検出する第1の冷媒温 度検出手段と、内部熱交換器に供給される蒸発器からの 冷媒温度を検出する第2の冷媒温度検出手段と、放熱器 から内部熱交換器に供給される冷媒の温度及び圧力を検 出する温度・圧力検出手段と、温度・圧力検出手段の検 出値に基づき、第1の冷媒温度検出手段からの冷媒温度 検出値と第2の冷媒温度検出手段からの冷媒温度検出値 のいずれかを選択する選択手段と、選択手段により選択 されたいずれかの冷媒温度検出手段からの冷媒温度検出 値に基づいて、圧縮機入口側での冷媒の過熱度が所定値 となるように放熱器から蒸発器への冷媒の流置を調整す。10 る過熱度制御弁とを備え、選択手段が、温度・圧力検出 手段の温度検出値に対する圧力検出値が新定範囲内であ れば第1の冷媒温度検出手段からの冷媒温度検出値を選 択し、温度検出値に対する圧力検出値が所定範囲を越え た場合に第2の冷媒温度検出手段からの冷媒温度検出値 を選択するので、冷媒のもれに伴う能力低下を防止する ことが可能となる。

[10040]従って、本発明によれば、気液分離器を用いない回路とすることでコスト低減を図りながら、冷媒のもれに伴う能力低下を防止することができる蒸気圧縮 20式冷漠サイクルを提供することが可能となる。

【図面の簡単な説明】

* 【図1】 本発明の蒸気圧縮式冷凍サイクルの構成を示す 回路図である。

【図2】本発明の蒸気圧縮式冷凍サイクルの他の実施の 形態を示す回路図である。

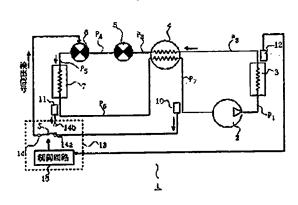
【図3】従来の内部熱交換器を用いたCO,サイクルの 構成を示す回路図である。

【符号の説明】

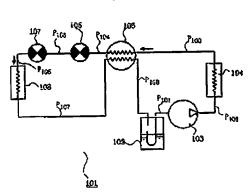
蒸気圧縮式冷凍サイクル 1. 1A 圧縮機 2 放熱器(ガスクーラー) 3 4 內部熱交換器。 高圧制御弁 5 6. 6A 過熱度制御弁 恶经恶 10、10A 第1の温度検出手段 11、11A 第2の温度検出手段 温度・圧力センサ 13.13A 切替選択部 14 切替スイッチ 制御回路 15 切替弁 16

*

[**1**]



[図3]



【図2】

